

توسيلة الفعالة للتصميم الامثل للالات الزراعية

سدلار ب.
مدرسجبار سعيد
مدرسيان كادوش
استاذ مساعد

المستخلص

يتناول البحث تطبيقات لاجراءات تحديد الكتلة المثالية لهيكل ملحوم لعربة ناقلة للبذارات تسحب بواسطة الجرارات. استخدمت طريقة التصميم الجهدي الكامل (Fully Stressed Design - FSD) و تمينة على معيار مثالي للارتفاع من الاكتراب غير المباشر. يمثل الهدف في الوصول الى اقل كتلة ممكنة اخذين بنظر الاعتبار المقاومة المسموحة مثلما يرتبط بالبحث، فعلى قاعدة الاجراءات المثالية وصلنا الى اكثر من 35% في الاقتصاد بكتل المواد عبر تقليص الكتلة الكلية لهيكل الملحوم بـ 878.12 kg وهذا وفر ما يعادل 35.85% من قيم الاجهادات القصوى. وتم التوصل من خلال التحليل الستاتيكي للنموذج الاصلي بأن الاجهادات 71.25MPa كافية لتأمين الحركة الامينة والصلابة المطلوبة في ظل وزن مقداره 1368.9 كيلوغرام لهيكل. فعند مقارنة وزن الهيكل قبل وبعد عملية التحيز لمثالي بواسطة التحليل الجهدي الكامل يتبين بان السبب حل هو استخدام المقاطع المعرفه و بخمس خطوات تكرارية وهذا يتفق مع نظام المقايسة الاوربي (EU20) و نظام المقايسة المتوفاكي (STN 42 5571).

لقد اعتمدت طريقة العناصر التهتية Finite Element Method لتطبيق التصميم المثالي حيث حدثت عبر هذه الطريقة العقد التي ينبغي حلها والتي هي تشكيل و تكوين النموذج الحسبي لتحليل التوازن الموضعي المقترحة و كذلك الترجمة الصحيحة للنتائج. ان هذه الطريقة المستخدمة للاجراءات التهتية لها نظام ثابت و مهم في الممارسة المهنية بسبب من انها تؤدي الى الاقتصاد في المواد مع الاحتفاظ بالمقاومة المطلوبة و بمؤشرات صلابة البناء و لهذا استخدمت التحليلات المثالية للصلابة باعتماد قاعدة العناصر الجبرية Element Geometric Method وهي طريقة متطورة تحتويها المنظومة البرنامجية (Pro / Mechanica) مع تكوين النموذج الافتراضي بواسطة برنامج (Pro / Engineer).

The Iraqi Journal of Agricultural Science 39 (5) : 118-125 (2008)

Gaduš et al.

AN EFFECTIVE METHOD FOR OPTIMIZATION OF AGRICULTURAL TOOLS DESIGN

Gaduš JAN
Slovak University of Agric.
in Nitra Faculty of Agric.
Engineering Slovak Rep.

JABBAR Said
College of Agric.
Salahaddin University
Arbil, Iraq

J.SEDLAR, P.
Slovak University of Agric.
in Nitra Faculty of Agric.
Engineering Slovak Rep.

Abstract

This paper presents an application of an optimization procedure for a mass optimization of a welded framework of a special tractor trailer designed for transport of seeding machines. Optimization procedure, so-called Fully Stressed Design (FSD), based on an indirect approach utilizing optimum criteria has been used. The aim of the optimization was to achieve the lowest possible mass of the construction taking into consideration the allowed resistance. Through reducing the total mass of welded framework by 878.12 kg. This optimization method has saved 35.85 % of maximum stress value. From static analysis for original model that the stresses are 71.25 MPa is enough to provide the secure movement and require of rigidity under a weight of the framework that is 1362.9 kg. It has been shown that optimization procedures have an important and un replaceable role in practice, because they result in significant material savings keeping the required resistance and consistency parameters of constructions within the required specification. That is why the optimum analysis of rigidity were gustivide depending on element geometric method which is advance method problems could by the formation of the calculation model for analysis of the proposed subjects and the correct in mechanics. That are part of the programming system Pro / Mechanica with the formation of the virtual model by means of the programmed known as CAD product Pro / Engineer. The finite element method has been used to execute the optimum design in which the problem is solved have been determined. These problems could be the formation of the calculation model for analysis of the proposed subjects and the correct translation of results.

It has been concluded that the welded framework weight can by reduced FROM 2000 KG TO 1368.9 KG.

Key words: framework; welded construction; Finite Element Method (FEM); optimization procedure; Fully Stressed Design (FSD)

المقدمة

من المعلوم عند اقتراح تصميم جديد لأية آلة فإن المرحلة الأخيرة سوف تكون هي التقييم المثالي لتلك الآلة. ففي هذه العملية يجري البحث عن قيم العناصر الداخلة في بناء الأجزاء الميكانيكية، والتي تتسجم مع نتائج القيم القياسية المرسومة لها على سبيل المثال الأحمال المسموح بها، التشوهات المسموح بها، السعر وغيرها.

ومن الوسائل الفاعلة في عملية التقييم المثالي هي اعتماد الحاسوب (CA; Computer Aided)، حيث أن هذه التقنية لعبت دوراً في عملية التقييم المثالي كما هو معمول به في الدول المتطورة تقنياً، أن هذه التقنية دخلت مجالات الأعداد للإنتاج حيث تعتبر واحدة من الوسائل الرئيسية التي تستخدمها الشركات في المنافسة الشديدة في السوق ويرتبط نجاحها يوماً بعد يوم بعملية التحويل السريع للأفكار على المنتجات القابلة للمنافسة (7، 12). استخدم في البداية الرسم الثنائي الأبعاد 2D المسمى الواح الرسم الإلكتروني في عمية التصميم لكنه لم يحقق ما كان مرجواً منه خاصة في مجال رفع جودة النشاط الهندسي في حين أن أنظمة الرسم الثلاثية الأبعاد كانت أكثر كمالاً في دعم النشاط الهندسي بما فيها التحليل والتسويق وإيجاد الحلول المثالية كما يؤكد Gadus (3). ولهذا أصبح لابد من استخدام الأنظمة البرمجية CAD/CAM في التصميم والإنتاج حيث أنها أنظمة تقنية معلوماتية ترتبط بعملية الإنتاج بأبعاده الثلاث التصميم والتطوير والمنتج نفسه ويتحقق التكامل عبر نظام التقنية هذا بتكوين النموذج الافتراضي للمنتج ثلاثي الأبعاد في جميع المراحل التي يمر بها. وهذا بالتأكيد يرتبط بإمكانية قدرة النظام المستخدم في النموذج الافتراضي الجديد وبني أسلوب يترجم هذا النظام أي هل أن الاختصاصيين سيعملون بشكل منفصل أو جماعي ليصوغوا المعلومات الأساسية المشتركة التي يحتويها النموذج الافتراضي في Data bas. (9).

لقد أصبح نظام CAD مجهزاً بنماذج للتحليل وحساب صلابة الأجزاء وكامل التصميم. وهذه المعالجات الدقيقة تعتمد طريقة العناصر النهائية Finite Elements Method والتي غالباً ما تستخدم لتنفيذ التصميم المثالي للمهمات المعقدة والمتعددة المقاييس (7). أنها طريقة تمتد إلى جميع التطبيقات الهندسية، لكن المهندسين المدنيين والميكانيكيين ومهندسي الفضاء هم أهم المستخدمين لهذه الطريقة (15)، وهي تقنية التحليل الرقمي للحصول على حلول تقريبية لأوسع مشاكل الهندسة المتنوعة (5).

وأن من أهم هذه العقد التي ينبغي حلها هي تشكيل وتكوين النموذج الحسابي لتحليل المواضيع المقترحة وكذلك الترجمة الصحيحة للنتائج. لذا فإن هذا البحث يهتم باستخدام الطريقة النهائية للعناصر Finite Element Method باعتبار أنها تتميز بالبساطة في الشكل والوظائف (1, 10)، وتعمل على جعل المشكلة ضمن حدودها الدنيا (13)، وتمتلك المرونة مع الالتزام بالحدود الهندسية (2) ولذا يقترح هذا البحث الطريقة المثالية لتصميم الهيكل الخاص لنقل البضائت.

المواد وطرائق العمل :

أن التصميم المثالي حسب ما يعرفه الباحثين (11, 20) هو ذلك التصميم الذي يساعدنا في الحصول على مقترح تصميمي يعد الأفضل من جميع المقترحات المعطاة إذا أخذنا بنظر الاعتبار الهدف الموضوع لذلك وفق المواصفات الهندسية المحددة. لذا فإن الصيغة الأمثل هي في الحقيقة دمج للرياضيات والميكانيك مع التعامل الهندسي وبذا فهي تأخذ مجالاً واسعاً متعدد التخصصات وتكون لها تطبيقات واسعة خاصة في المجالات التقنية كهندسة البناء والهندسة الميكانيكية والهندسة الالكترونية. أن الصيغة الأعم للمقترحات المثالية ضمن المقاييس المحددة للتصاميم تقودنا إلى البرمجة اللاخطية وهذه تعرف رياضياً كالآتي:

من أجل إيجاد متجهة المتغيرات المقترحة فإن:

$$\{X\} = \{X_1, X_2, \dots, X_n\}^T \quad \dots \dots \dots (1)$$

لذا عليه ان تتناسب مع الشروط المحددة:

$$Z = F(\{X\}) \rightarrow \min \quad \dots\dots\dots (2)$$

$$g_j(\{X\}) \leq 0 \quad j = 1, \dots, m \quad \dots\dots\dots (3)$$

$$h_k(\{X\}) \leq 0 \quad k = 1, \dots, l \quad \dots\dots\dots (4)$$

$$X_i^d \leq X_i \leq X_i^h \quad \dots\dots\dots (5)$$

حيث g_j يمثل محددات في التباين ومن المعتد في أغلب التصميم تكون الدوال h_k و g_j و F غير خطية.

التصميمية و البرمجة اللاخطية علاقة متداخلة وفي الحقيقة فإن وصف التصميم بمساعدة القياس X_i يعبر عن الأبعاد ، الشكل و كتلة التصميم أو أي هدف مرسوم يمكن بسهولة تحويله الى البرمجة الغير الخطية كفضية واجبة الحل. ان البرمجة الغير خطية تعالج المشاكل عادة عن طريق التكرار كما يشير لذلك *Plaza et al* و *Hart and Shorgan* (4,14). و تتمثل طريقة التكرار حسب التالي:

$$\{X^{k+1}\} = \{X^k\} + \alpha^k \{S^k\} \quad \dots\dots\dots (6)$$

حيث أن : k - يرمز الى عدد مرات التكرار.

 $\{S\}$ - متجهة البحث عن الامثل. α^k - هي طول الخطوة المتخذة في اتجاه $\{S\}$.و في أغلب اللوغاريتمات فإن عملية البحث عن الامثل أن المتجهة $\{S\}$ هي دالة $\{X\}$ VF, Vg, Vh, F, g, h .حيث أن: V - تمثل الانحدار بالارتباط مع $\{X\}$.من بداية المقترح $\{X^0\}$ هو متجهة المقترح و

تكراريا يعدل بالارتباط مع المعادلة الأساسية حتى ينفذ

بالمعايير المتقاربة للوصول الى الحل المثالي $\{X^+\}$

عند استخدام هذه الوسيلة هنا في الوصول للتصميم الامثل

فإن دالة الهدف و دالة المحددات g_j و h_k تحسب بواسطة

طريقة العناصر النهائية Finite Elements Method و أن

تحديد مسار المتجهة S يتطلب حساب نتائج الانحدار التي

نسميها (الحساسية) في طريقة العنصر النهائية، والتي

بتحليلها نستنتج العوامل المتغيرة كـ الاجهادات مثلا في كل

جزء من الهيكل. أن من بين أكثر الصرائق استخدام تحليل

الحساسية حسب Medvedsky (9) تبرز طريقتان:

- الطريقة المتغيرة لتحليل الحساسية

- طريقة التحليل الجزئي للحساسية

و يؤكد أيضا ان مخطط التدرج في مقترح التصميم المثالي

للأجزاء ينطلق من تحديد المواد و الاواصر و الاحمال حيث

يجري تحليل الاجهادات للشكل المثالي مع تقييم النتائج عبر معرفة

كمية الاجهادات ومن ثم يوضع الحل الامثل بشكل والوزن.

ان عملية التصميم المثالي للهيكل تعتبر من تقدم العمليات في

البحث عن الامثل وفي الجوهر هي البحث عن تصميم بنائي

توضع

فيه أقل التكاليف و يعبر عن الشروط المطلوبة ، وهذا ما

يشير له الباحث Johnson (6) بان استخدام الأسلوب

اللوغاريتمي للتقييم الجاهدي الشامل يوفر طريقة فعالة لسهولة

البدء بالتصميم و بالنتيجة يوفر الحدود الدنيا لوزن الهيكل.

و الاسلوب المستخدم لذلك هو ما يسمى Fully Stressed Design—FSD (20) ، حيث أن خصائصه هي:

- أن التجربة الهندسية تؤكد بأنه لا يوجد أكثر من مقترح جيد واحد و تكون جميع الاعمدة فيه محملة بالاجهادات بالكامل.

- ستاتيكا هناك حالات محددة تعطي نتائج مثالية

- فاعليته أفضل من الطرق الاخرى

- يمكن أن توصلنا الى منافذ و طرق لاحقة عند البرمجة غير الخطية

- انه أسلوب سريع لايتطلب حساسية فائقة ويمكن ان يسيطر على عدد كبير من المتغيرات في التصميم كما يذكر (17)

- يستهدف الوصول في مجن التصميم الى التوزيع المثالي للمادة في ظل الحد الاقصى للداء الميكانيكي تحت أجهادات نوعية (18) .

عند تطبيقنا طريقة الـ FSD لتصميم الهيكل المثالي فقد ثبت انه مناسب جدا لتجاوز جميع الصعاب التي واجهتنا ان تكون الاجهادات تكون محسوبة حسب Misses، مع التصور بأن المتغير المقترح هو X_i الذي يمثل مساحة المقطع :

$$\sigma_{ekv} = \sqrt{\sigma_x^2 + 3 \cdot [\tau_1^2 + (\tau_2 + \tau_3)^2]} \quad \text{أو} \quad \sigma_{ekv} = \sqrt{\sigma_x^2 + 3 \cdot [(\tau_1 + \tau_3)^2 + \tau_2^2]} \quad (7)$$

و يمكننا كتابة العلاقة التكرارية:

$$X_i^k = \frac{\sigma_{iekv}^{k-1}}{\sigma_{idov}} \cdot X_i^{k-1}, \quad (8)$$

حيث: τ_1, τ_2, τ_3 تمثل الاجهادات الانزلاقية في اتجاه المحاور الرئيسية للاجهاد.

σ_x تمثل الاجهادات الاعتيادية في المقطع عند نقطة i

X_i^k تمثل مساحة المقطع في النقطة i عند خطوات تكرار قيمتها k

X_i^{k-1} تمثل مساحة المقطع في النقطة i عند خطوات تكرار قيمتها k-1

σ_{iekv}^{k-1} تمثل الاجهادات المكافئة (Von misses) في المقطع عند النقطة i عند خطوات تكرار قيمتها k-1

σ_{idov} تمثل الاجهادات المسموحة في المقطع عند النقطة i .

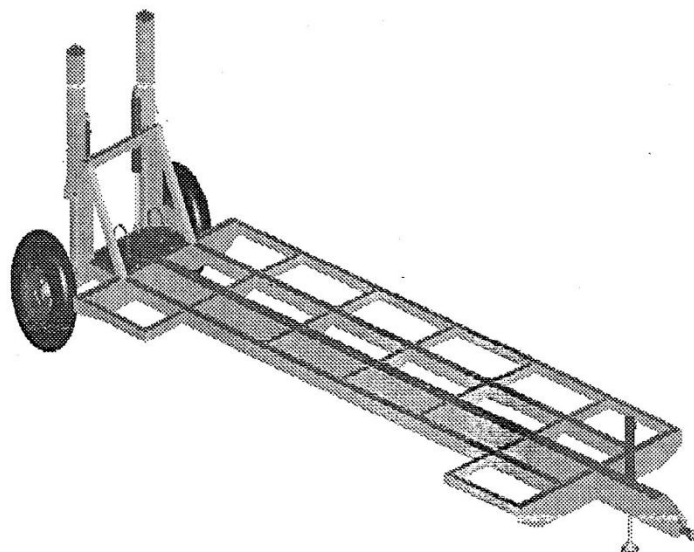
و تعبر هذه العلاقة مبدئيا عن طريقة الحل . و في حالة

الاعصدة هذه نحتاج في الواقع الى أكثر من خاصية للمقاطع و

هذا يولد

تعقيد بسبب اختيار مقترحات متغيرة.

النتائج و المناقشة :



شكل 1 : الامودج الافتراضي لهيكل نقل البادرة.

الاحمال النهائية المؤثرة على الاطار هي:

$$F_1 = K_D \cdot m \cdot g = 2,25 \cdot 2000 \cdot 10 = 45\,000 \text{ N} \quad (9)$$

حيث : KD (KD= 2,25) هي معامل الديناميكي (الذي يعرف الظروف التشغيلية حسب نظام القياسات النوعية السلوفاكية STN 93 0035)

$$g \text{ (تتجيز الأرضي)} \quad (g \approx 10 \text{ m.s}^{-2})$$

ملحوظة. وإن المادة المقترحة هي الفولاذ 11 523.1 ذو الخصائص الميكانيكية التالية:

توزع الاحمال بشكل متساوي على كامل الهيكل حيث يمكن ملاحظة ذلك من النموذج الحسابي في الشكل 2. إذ أن الإطار يصنع على أساس الفكرة المقترحة من مدّاع مدرّفة

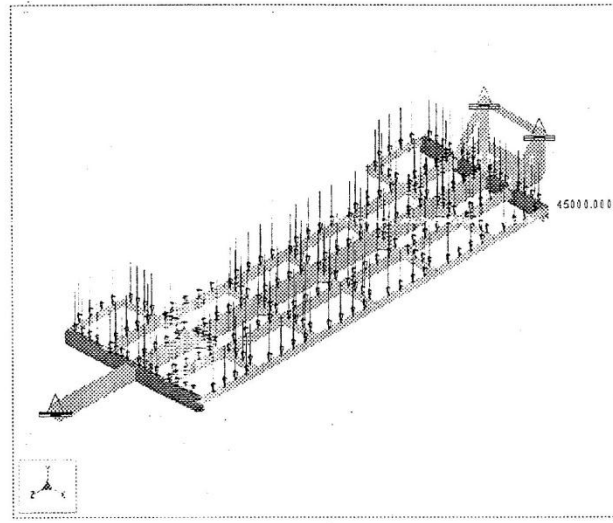
• $E = 21 \cdot 10^5 \text{ MPa}$,	Modulus of elasticity	معامل المرونة
• $R_e = 343 \text{ MPa}$,	Sliding limit	حد الانزلاق
• $R_m = 510 \div 628 \text{ MPa}$,	Solidity limit	حد الصلابة
• $\rho = 8.35 \cdot 10^{-3} \text{ kg.mm}^{-3}$,	Specific weight	الكثافة النوعية
• $\mu = 0.3$.	Poisson's ratio	ثابت بويسون

الاطارات توجد نقطتان متاصرتان جردت منهما حرية الحركة في x, y, z و حرية الدوران حول المحاور x, z و هذا يكون مجموع درجات حرية الحركة التي تم تجريدها من النموذج هي 11 درجة.

لقد اخضعت هذا النموذج الى التحليل الستاتيكي و من ثم تحليل الوزن المتتي للتصميم. ومن خلال التحليل الستاتيكي للنموذج الاصلي توصلنا بأن الاجهادات ($\sigma_{max} = 71,25 \text{ MPa}$) تؤمن الحركة الاليفة و الصلابة المطلوبة في ظل وزن مقداره 1368.9 kg للهيكل.

عند تصميم النموذج الحجمي و تحليله لاحقا استخدمنا الانظمة البرنامجية Pro / engineer و Pro / Mechanica و عند تحليل الصلابة فقد اعتمدنا قاعدة العناصر الجبرية Element Geometric Method وهي طريقة متطورة في الميكانيك يحتويهما احد البرنامجين وقد تم تطوير البرنامجين من قبل شركة Parametric Technology Corporation USA ,

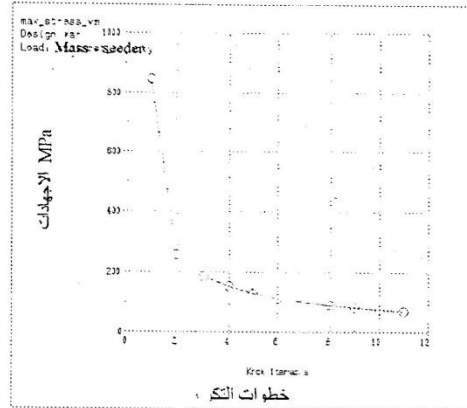
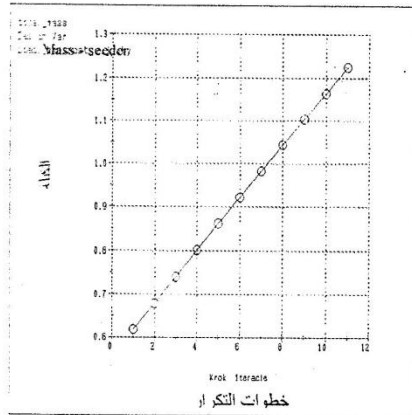
يقسم اطار التحميل الى اجزاء التحميل الرئيسية و اجزاء للثقبية و ترتبط الاواصر بثلاث نقاط . في منطقة مفصل الربط مع الجرار يجري تقييد الحركة في ثلاثة اتجاهات x, y, z و في عمود ربط العجلات و تحديدا في مكان تثبيت



شكل 2 : النموذج الحسابي للاطاريح يوضح توزيع الاحمال بتساوي على كامل الاطار

للإجهادات $\sigma_{i/kn} = 150 \text{ MPa}$

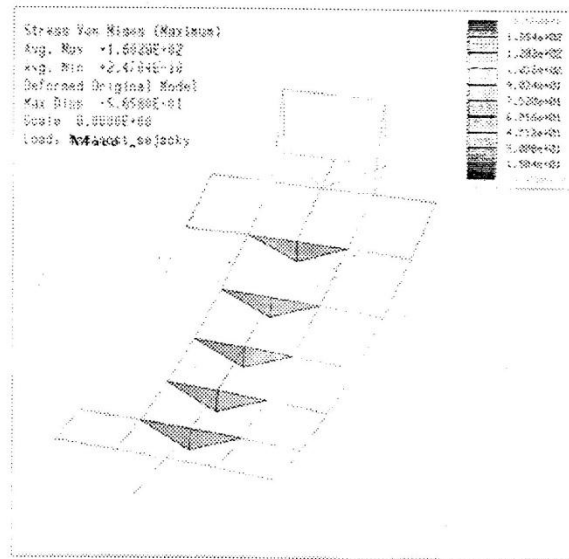
عند كل عمود من اعمدة الاطار حددت 10 مقاطع مغلقة ذات سمك صغير و اخضعت لعمليات التحليل المثالي بتكرار مقداره 10 مرات و منها جرى اختيار المقاطع ذات قيم



شكل 3. العلاقة بين تغيرات وزن وتصميم والتغيرات على الاجهادات المخفضة بالارتباط مع خطوات التكرار

ان نتائج الحسابات تحثية يشير لها تخطيط في الشكل 3 حيث نلاحظ فيه العلاقة بين تغيرات وزن التصميم والتغيرات على الاجهادات المخفضة بعد كل عملية تكرار. و بهذا الاسلوب استطعنا تقليص كتلة الكلية تهيكل الملحوم ب

878.12kg أي بتخفيض مقداره 490.78 kg وهذا يوفر لنا ما يعادل 35.85% من قيم الاجهادات القصوى حسب VON MISSES و كما نراه في الهيكل الذي جرت عليه عملية التحليل الامثل و الشكل 4 يوضح ذلك.



شكل 4: قيم الاجهادات المخفضة (Von Misses) التي اجريت على الاطار

11. Noor, A. K. 1991. Bibliography of Books and Monographs on Finite Element Technology. Appl. Mech. Rev. 44(8):307-317.
 12. Partheymuller, P., M. Hass, and G. Kuhn. 2000. Comparison of Basic and Discontinuity Formulation of 3D dual Boundary Element Method. Engineering Analysis with Boundary Element, 24(10): 777-788.
 13. Persson, P., and G. Strange. 2004. A Simple Mesh Generator in Matlab, SIAM Review, 46(2):329-345.
 14. Plaza, A., M. A. Pardon, and G. F. Garey. 2000. A3D Refinement, Derefinement Algorithm, for Solving Evolution Problems. Appl. Numerical Mathematics, 32(4):401-418.
 15. Pomeranz, S. 2000. Using a Computer Algebra System to Teach the Finite Element Method. Int. J. Engng. Ed. 16 (4):362-368.
 16. Rashed, Y. F. 2001. An Introduction to Boundary Elements, Boundary Element Communications, 12 (1):49-54.
 17. Rozvany, G. I. 2001. Aim, Scope, Methods, History and Unified Terminology of Computer-Aided Topology Optimization in Structural Mechanics, Structural and Multidisciplinary Optimization, 21 (2): 90-108.
 18. Yu, X., E. H. Johnson, and S. Zhang. 2000. Discrete Optimization in MSC. Nastran. MSC. Software 2nd Worldwide Automotive Conference, Detroit, MI. pp.1-15. URL: www.mscsoftware.com/support/library/conf/auto00/p02100.pdf
 19. Zhang, S., E. Johnson, L. Woo, X. Yu, and D. Chou. 2000. New Strategies for Design Optimization in SOL 200, MSC. Software 2nd Worldwide Automotive Conference, Detroit MI. pp.1-117. URL: www.mscsoftware.com/support/library/conf/auto00/p02100.pdf
 20. Zmindak, M., M. Saga, J. Tvaruzek, and S. Husar. 2000. Optimalizacia mechanickych sustav. EDIS- Vydavatelstvo Zilinskej Univerzity, Zilina. 261. ISBN 80-7100-631-9 (Optimization of Mechanical Systems EDIS)
- ملاحظة: تمت ترجمة عناوين بعض المصادر من اللغة الانكليزية و وضعت بين قوسين من قبل الباحث.
- المصادر
1. Aluru, N. R. 2000. A point Collocation Method Based on Reproducing Kernel Approximations. International Journal for Numerical Methods in Engineering, 47: pp.1083-1121.
 2. Bathe, K. J. 2001. The inf-sup condition and Its Evaluation for Mixed Finite Element Methods. Computers and Structures, 79: pp.243-252.
 3. Gaduš, J. 1999. Nové Trendy v Konštrouvaní a Exploatovaní Poľnohospodarskej Techniky. Konferencie Katedry výrobných Systemov, Poľnohospodarskej Univerzity, Nitra. 27 May.
 4. Hart, J. and A. Shorgan. 1987. Semi-greedy heuristics: An empirical study. Operations Research Letters 6: pp. 107-114.
 5. Hatzigeorgiou, G. D. and D. E. Beskos, 2002. Static Analysis of 3D Damaged Solids and Structures by BEM. Engineering Analysis with Boundary Elements 26 (6):521- 526.
 6. Johnson, E. H. 2001. Fully Stressed Design in MSC. Nastran Paper No.42. Msc. Software Corporation 8120 Washington Village Dr. Dayton, Ohio, USA 45458. erwin.johnson@mscsoftware.com
 7. Kolár, V., I. Némec, and V. Kanický. 1997. FEM- Principy Praxe Methody Konečných Prvku. Computer Press. Praha p.401 ISBN 80-7226-021-9 (Principles and Practice of Finite Element Method).
 8. Kompis, V., L. Luksan, S. Limmich, M. Zmindak, J. Hrebicek. 1991. Optimalizácia konštrukčných návrhov v spojení s mkp. Edičné stredisko Slovenskej technickej univerzity, Bratislava 1991. P. 304 (Optimalization of Construction suggestions Correlated with Finite Element Method).
 9. Medvedcky, S., L. Cillik, I. Barysz, M. Zarnay, A. Herceková, J. Broncek, L. Kucera. 1999. Základy konštruovania. EDIS - vydavateľstvo Žilinskej univerzity, Žilina 1999. p. 599 ISBN 80-7100-547-9 (Foundations of Construction EDIS).
 10. Miranda, S., and F. Ubertini. 2001. On Consistency of Finite Element Methods. Appl. Mech. Engng., 190: pp. 2411-2422.